

19 BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND

① Offenlegungsschrift② DE 4431045 A 1



G 01 K 13/08 G 01 P 3/44 B 60 T 8/32 B 60 T 13/66 B 60 K 28/16



DEUTSCHES PATENTAMT

- ②1) Aktenzeichen:
- P 44 31 045.5 1. 9. 94
- 2 Anmeldetag:4 Offenlegungstag:
- 7. 3.98

7) Anmelder:

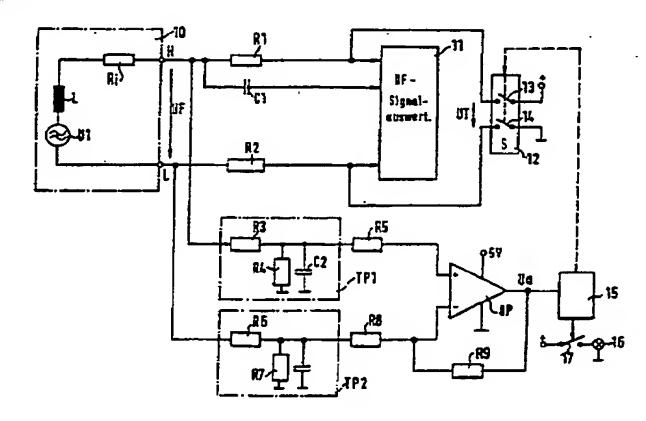
Robert Bosch GmbH, 70489 Stuttgart, DE

(72) Erfinder:

Erfinder wird später genannt werden

Prüfungsantrag gem. § 44 PatG ist gestellt-

- (54) Sensoranordnung zur gemeinsamen Messung zweier Größen
- der Drehzahl eines Rades und der Temperatur einer Bremse für dieses Rad beschrieben, bei der die durch die Drehzahl des Rades erzeugte induzierte Wechselspannung zur Drehzahlermittlung und die Änderungen des Innenwiderstandes des induktiven Aufnehmers zur Temperaturermittlung herangezogen werden. Diese temperaturabhängige Änderung des Innenwiderstandes wird mit Hilfe von zugeführten Testimpulsen gemessen, indem der durch die Impulse bewirkte Spannungsabfall am Sensorausgang nach einer Tiefpaßfilterung ausgewertet wird.



Beschreibung

Stand der Technik

Die Erfindung betrifft eine Sensoranordnung zum gemeinsamen Messen zweier Größen, insbesondere der Drehzahl eines Rades eines Kraftfahrzeuges und der Temperatur des Sensors nach der Gattung des Hauptanspruchs.

Es ist bekannt, induktive Sensoren gleichzeitig zum Messen eines Weges oder einer Bewegung sowie der Temperatur einzusetzen. Dabei wird ein Sensor mit wenigstens einer Spule verwendet, die ihre elektrischen Eigenschaften in Abhängigkeit von der Meßgröße, bei- 15 spielsweise von der Verschiebung sowie von der herrschenden Temperatur verändert.

Eine solche Meßanordnung ist beispielsweise aus der EP-A1 0 049 304 bekannt. Bei dieser Anordnung wird ein induktives Abstandsmeßgerät mit einer Meßspule 20 eingesetzt. Diese Meßspule wird zum einen mit einem hochfrequenten Wechselstrom und zum anderen mit einem Gleichstrom oder einem niederfrequenten Strom beaufschlagt. Aus den induzierten Wirbelstromverlusten läßt sich die Impedanz der Spule und damit letzt- 25 endlich die Lage der Meßspule bestimmen. Aufgrund des ohmschen Widerstandes der Meßspule fällt an der Spule eine Spannung ab die mit Hilfe eines Tiefpaßfilters zu einem Gleichspannungswert weiterverarbeitet wird. Da sich der ohmsche Widerstand der Meßspule 30 mit der Temperatur ändert, ist der Gleichspannungswert zugleich ein Maß für die Temperatur der Meßspule und kann zur Kompensation des eigentlichen Meßsignales herangezogen werden. Es wäre auch möglich, diese Spannung direkt als Temperaturmaß weiterzuver- 35 arbeiten, dies wird jedoch in der erwähnten Druckschrift nicht vorgeschlagen.

Aus der EP-B1 0 332 196 ist bekannt, einen Induktivsensor zur Messung der Drehzahl eines Rades in einer blockiergeschützten Fahrzeugbremsanlage einzuset- 40 zen. Die zugehörige Auswerteschaltung berücksichtigt dabei, daß die entsprechend der Drehzahl induzierten elektromagnetischen Signale sowohl in Amplitude als auch Frequenz mit der Drehzahl beträchtlich wachsen zusehen sind. Weiterhin wird angesprochen, daß sich der Innenwiderstand des Drehzahlfühlers temperaturabhängig verändert. Es ist deshalb vorgesehen, zur Erhöhung der Genauigkeit der Auswertung eine Temperaturkompensation vorzunehmen, wobei vorgeschlagen 50 wird, daß entweder die Temperatur des Drehzahlfühlers mit einem getrennten Sensor ermittelt wird oder daß vorab die Temperaturabhängigkeit des Innenwiderstandes des Drehzahlfühlers ermittelt und im auswertenden getrennte Messung von Drehzahl und Temperatur wird nicht vorgeschlagen. Es ist auch nicht bekannt, die Temperatur des Drehzahlfühlers als Maß für die Temperatur der Bremsen zu verwenden.

Vorteile der Erfindung

Die erfindungsgemäße Sensoranordnung zur gemeinsamen Messung zweier Größen mit den im Hauptanspruch genannten Merkmalen hat den Vorteil, daß auf 65 besonders einfache Weise sowohl die Drehzahl als auch die Temperatur an der Stelle, an der sich der Meßfühler befindet, mit Hilfe des Meßfühlers selbst ermittelt wer-

den kann. Dabei besteht der besondere Vorteil darin, daß die Sensoranordnung zur Messung der Drehzahl eines Rades eines Kraftfahrzeuges verwendet werden kann. Durch Anordnung des induktiven Aufnehmers in 5 unmittelbarer Nähe der Bremsen wird der induktive Aufnehmer abhängig von der auftretenden Bremsentemperaturen selbst mehr oder weniger erwärmt. Mit Hilfe einer geeigneten Auswerteschaltung und der Zuführung von Testimpulsen können die Signalanteile, die 10 von der Rotation des Rades herrühren, getrennt von dem vom Innenwiderstand der Spule verursachten Spannungsabfall bzw. vom entsprechenden Offset verarbeitet werden. Es läßt sich daher sowohl die Drehzahl als auch die Temperatur des Sensors und damit der Bremsen gleichzeitig oder nach Bedarf ermitteln.

Besonders vorteilhaft ist, daß bei Erreichen einer Grenztemperatur des Aufnehmers, die von einer besonders hohen Temperatur der Bremse verursacht wird, Anzeigemittel ausgelöst werden können und bei Fahrzeugen mit Antiblockiersystem (ABS), Antriebsschlupfregelung (ASR) oder elektronisch geregelter Bremse (ELB) direkt Maßnahmen zur Beeinflussung dieser Regelungen getroffen werden können.

Durch die in den Unteransprüchen aufgeführten Maßnahmen sind vorteilhafte Weiterbildungen und Verbesserungen der Sensoranordnung zur Messung zweier Größen nach dem Hauptanspruch möglich.

Zeichnung

Die Erfindung ist in der Zeichnung dargestellt und wird in der nachfolgenden Beschreibung näher erläutert. Dabei zeigt

Fig. 1 ein Ausführungsbeispiel der Erfindung, Fig. 2 eine Schaltungsanordnung zur Weiterleitung der Testimpulse und Fig. 3 eine schematische Darstellung einer Fahrzeugbremse samt dem zugehörigen Drehzahl- bzw. Temperatursensor.

Beschreibung des Ausführungsbeispiels

In Fig. 1 ist eine Auswerteschaltung dargestellt, mit der das Ausgangssignal des Sensors 10 zur Ermittlung einer Drehzahl und einer Temperatur ausgewertet wird. und deshalb geeignete Kompensationsmaßnahmen vor- 45 Der Sensor 10 ist ein Induktivsensor, dessen Induktivität mit L bezeichnet ist und dessen Innenwiderstand mit Ri angegeben ist. Der Induktivsensor tastet den sich drehenden Körper, dessen Drehzahl ermittelt werden soll, beispielsweise einen sich drehenden Impulsring ab. In der Induktivität L wird durch Änderung des magnetischen Flusses eine Spannung U1 induziert.

Die beiden Anschlüsse des Sensors 10 sind über Widerstände R1, R2 und über die Koppelkapazität C1 mit der Drehzahlfühler-Signalauswerteeinheit 11, in der die Mikroprozessor als Eichkurve abgespeichert wird. Die 55 Drehzahl bestimmt wird und gegebenenfalls auch Fehlererkennungen bezüglich abgerissener Leitung oder Kurzschluß oder Überwachung der Amplitude erfolgen. Die Widerstände R1, R2 sind Schutzwiderstände für die Drehzahlauswerteeinheit. Das Sensorsignal wird allge-60 mein mit UF bezeichnet.

> In einer Einrichtung 12, die beispielsweise zwei Schalter 13, 14 umfaßt, werden Testimpulse UT erzeugt, die über die Widerstände R1, R2 auf den Sensor 10 gegeben werden und somit einen Gleichstrom durch den Sensor erzeugen. Die Ansteuerung der Einheit 12 kann beispielsweise mit Hilfe eines Mikrocomputers 15 erfolgen, der auch für weitere Auswertungen verwendet wird.

Neben der Drehzahlfühler-Signalauswerteeinheit 11

4

sind weitere Schaltungsmittel vorhanden, mit deren Hilfe der temperaturabhängige Innenwiderstand Ri des Sensors 10 ausgewertet wird. Diese Schaltungsmittel umfassen einen ersten Tiefpaß TP1 mit den Widerständen R3 und R4 sowie den Kondensator C2. Der Tiefpaß TP1 ist einerseits an den Anschluß H des Sensors 10 angeschlossen und führt andererseits über einen Widerstand R5 zum nicht invertierenden Eingang eines Operationsverstärkers OP.

wie R7 und einen Kondensator C3 umfaßt, ist mit dem Anschluß L des Sensors 10 sowie über einen weiteren Widerstand R8 mit dem invertierenden Eingang des Operationsverstärkers OP verbunden. Zwischen dem Ausgang des Operationsverstärkers, an dem die Span- 15 nung Ua auftritt und dem nicht invertierenden Eingang liegt ein Widerstand R9. Die Einstellung des Verstärkungsfaktors des Operationsverstärkers OP erfolgt mit Hilfe der Widerstände R9 sowie R8.

Der Ausgang des Operationsverstärkers OP führt auf 20 den integrierten Schaltkreis bzw. Mikrocomputer 15, der, wie bereits erwähnt, auch zur Ansteuerung der Einrichtung 12 zur Testpulserzeugung verwendet werden kann.

Mit Hilfe der integrierten Schaltung 15 ist eine Warn- 25 einrichtung, beispielsweise eine Lampe 16 über Schaltmittel 17 betätigbar, mit der eine erkannte Übertemperatur der Bremse angezeigt wird.

Fig. 2 zeigt eine konkrete Schaltungsanordnung, mit der Testimpulse über die im Mikrocomputer 15 bzw. im 30 vorliegenden Fall dem Steuergerät vorhandenen Schutzwiderstände auf den Sensor geschaltet werden. Im einzelnen umfaßt diese Schaltung einen Spannungsteiler, bestehend aus den Widerständen R10 und R11, über den die Testimpulse vom Mikrocomputer bzw. in- 35 tegrierten Schaltkreis 15 auf die Basis der Transistoren T1, T2 geführt werden. Der Kollektor des Transistors T1 ist über einen weiteren Widerstand R12 mit der Basis eines Transistors T3 verbunden, dessen Emitter auf einer Spannung von beispielsweise 5 Volt liegt und dessen 40 Kollektor über den Schutzwiderstand R13 zum Eingang H des Steuergerätes gelangt. Der Kollektor des Transistors T2 ist über den Schutzwiderstand R14 mit dem Eingang L des Steuergerätes verbunden. Der Widerstand R1 nach Fig. 1 entspricht dem Widerstand R13 45 nach Fig. 2, R2 entspricht R14.

In Fig. 3 ist schließlich schematisch eine Scheibenbremse 18 dargestellt, die auf ein sich drehendes Teil 19, beispielsweise ein Rad eines Fahrzeugs, einwirkt. Der Sensor 10 ist dabei dem sich drehenden Teil 19 bzw. der 50 Bremse 18 räumlich benachbart zugeordnet. Er soll einerseits die Drehzahl des sich drehenden Teiles 19 mit magnetisch unterschiedlichen Bereichen 20 bestimmen und andererseits die Temperatur der Bremse 18 messen. er in etwa die Temperatur der Bremse auf. Da der Sensor wie in Fig. 1 zu erkennen ist, ein induktiver Sensor ist, dessen magnetischen Fluß vom rotierenden Teil 19 beeinflußt wird und dessen Innenwiderstand Ri sich abmit der in Fig. 1 dargestellten Schaltungsanordnung sowohl die Drehzahl des rotierenden Teiles 19 als auch die Temperatur des Sensors und damit der Bremse bestimmt werden.

Einrichtung 11 zur Drehzahlfühler-Signalauswertung in üblicher Weise die Ausgangsspannung UF des Sensors 10 zur Drehzahlermittlung verarbeitet. Dabei werden

beispielsweise Pulsabstände ausgemessen und die erhaltenen Zeitwerte in Drehzahlwerte umgerechnet.

Zur Temperaturmessung wird der Innenwiderstand Ri bestimmt. Da sich der statische Anteil des Innenwi-5 derstandes entsprechend den Temperaturkoeffizienten des verwendeten Materials, bei Kupfer um etwa 40 Prozent pro 100 Grad, ändert, kann mit Hilfe von Testimpulsen, die dem Sensor 10 zugeführt werden, ein Spannungsabfall am Sensoreingang erzeugt und gemessen Der zweite Tiefpaß TP2, der die Widerstände R6 so- 10 werden. Dazu wird zur Ausblendung des Nutzsignales, also des drehzahlabhängigen Signales, ein Tiefpaßfilter verwendet, bzw. gemäß dem dargestellten Ausführungsbeispiel werden zwei Tiefpaßfilter eingesetzt. Diese Tiefpaßfilter ermöglichen es, daß dem Verstärker OP nur noch eine Spannung zugeführt wird, die ein Maß für den Innenwiderstand Ri des Sensors ist. Diese Spannung wird im Operationsverstärker in geeigneter Weise verstärkt und als Ausgangsspannung Ua dem Mikrorechner 15 zugeführt.

> Wie Versuche gezeigt haben, sind für eine zuverlässige Messung Testpulse von etwa 100 ms Dauer erforderlich, bei einer Zeitkonstanten der Tiefpaßfilter von ca. 50 ms. Bei niedrigen Geschwindigkeiten kleiner 10 km/h nimmt die Filterwirkung ab, d. h. große Signalamplituden können das Meßergebnis beeinflussen. Es bietet sich daher die Möglichkeit an, die Aktivierung der Testimpulse bei Geschwindigkeiten unter 10 km/h zu unterlassen und Temperaturmessungen nur oberhalb dieser Grenzgeschwindigkeit durchzuführen.

> Die Schaltung zur Filterung und Verstärkung des Gleichspannungsanteiles kann als integrierte Schaltung aufgebaut sein. Ebenso ist eine Integration in eine bereits vorhandene integrierte Schaltung zur Sensorsignalauswertung denkbar. Die Auswertung des gefilterten und verstärkten Testsignals ist in analoger Weise möglich. Der Offset-Abgleich und die Einbringung einer Lernfunktion für den Kaltwiderstand kann durch geeignete Software realisiert werden.

Eine Auswertung des eigentlichen Nutzsignales, also die Drehzahlmessung kann während der Temperaturmessung erfolgen, es ist auch möglich, auf eine Ermittlung des Nutzsignales während der Dauer der zugeführten Testimpulse zu verzichten.

Die bei ABS-Drehzahlmessungen üblicherweise durchgeführten Riß- und Kurzschlußerkennungen müssen während der Dauer der Testimpulse unterdrückt werden.

Das am Sensor anliegende Signal wird hochohmig abgegriffen, der Wechselanteil wird üblicherweise mittels zweier Tiefpässe beidseitig herausgefiltert. In einer vereinfachten Version könnte ein Tiefpaßfilter entfallen, es würden dann jedoch Einbußen beim Störabstand auftreten. Bei einer solchen vereinfachten Schaltung sind außerdem durch die Festlegung eines der Eingänge des Da der Sensor 10 sehr nahe an der Bremse 18 ist, weist 55 Operationsverstärkers die Absolutwerte am Ausgang des Operationsverstärkers abhängig vom Ruhepotential am Drehzahlfühlereingang. Dies kann durch Softwareabgleich weitgehend kompensiert werden.

Die Erfindung wurde für einen induktiven Drehzahlhängig von der Temperatur des Sensors verändert, kann 60 fühler erläutert. Ihr Einsatz ist besonders bei Anti-Blokkier-Systemen (ABS), Antriebs-Schlupf-Regelsystemen (ASR) oder bei Systemen mit elektronisch geregelten Bremsen (ELB) vorteilhaft möglich. Bei ABS-, ASRbzw. ELB-Systemen sind üblicherweise mehrere solcher Bei der in Fig. 1 dargestellten Anordnung wird in der 65 Sensoren vorhanden. Für deren Auswertung können getrennte Schaltungen vorgesehen sein oder es kann mit Hilfe geeigneter Umschaltungen mittels eines Multiplex-Betriebes zumindest ein Teil der Schaltung nach

55

Fig. 1 gemeinsam genutzt werden.

integriert werden.

Patentansprüche

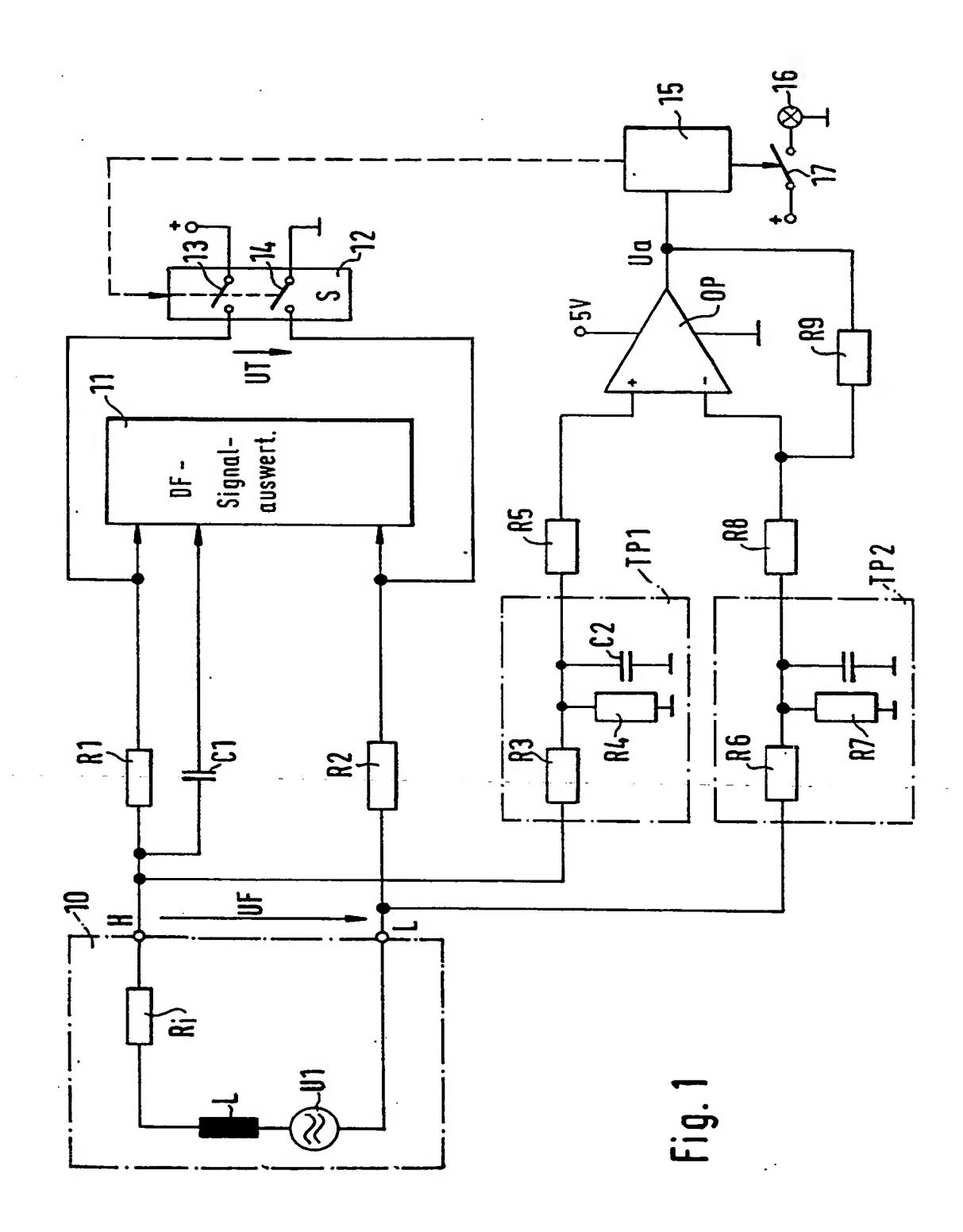
Hierzu 2 Seite(n) Zeichnungen

- 1. Sensoranordnung zur gemeinsamen Messung 5 zweier Größen, insbesondere einer Drehzahl eines Rades und einer Temperatur mit einem induktiven Aufnehmer, der in der Nähe des Rades angeordnet ist und von diesem beeinflußt wird, mit einer Auswerteschaltung, die aus dem zeitlichen Abstand der 10 Impulse des Ausgangssignales des induktiven Aufnehmers die Drehzahl ermittelt und aus dem auftretenden Spannungs-Offset die Temperatur, dadurch gekennzeichnet, daß die Sensoranordnung als Raddrehzahlsensor in einem Kraftfahrzeug ver- 15 wendet wird und in der Nähe der Bremsen angeordnet ist und eine von der Bremsentemperatur abhängige Temperatur gemessen bzw. ausgewertet wird.
- 2. Sensoranordnung nach Anspruch 1, dadurch ge- 20 kennzeichnet, daß dem induktiven Aufnehmer Testimpulse zugeführt werden, die einen Spannungsabfall zwischen den Anschlüssen des Aufnehmers bewirken.
- 3. Sensoranordnung nach Anspruch 1 oder 2, da- 25 durch gekennzeichnet, daß eine Auswerteschaltung vorgesehen ist, die Schaltungsmittel umfaßt, die die drehzahlabhängige induzierte Wechselspannung des induktiven Aufnehmers auswerten und zweite Schaltungsmittel vorhanden sind, die den vom In- 30 nenwiderstand Ri des induktiven Aufnehmers abhängigen Gleichspannungsanteil der Ausgangsspannung des Aufnehmers auswerten.
- 4. Sensoranordnung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die 35 zweiten Schaltungsmittel wenigstens einen Tiefpaß umfassen, der die drehzahlbedingten Wechselspannungsanteile des Ausgangssignales des Aufnehmers ausfiltert.
- 5. Sensoranordnung nach Anspruch 4, dadurch ge- 40 kennzeichnet, daß zwei Tiefpässe eingesetzt werden, wobei der erste Tiefpaß TP1 mit dem Anschluß H des Aufnehmers und der Tiefpaß TP2 mit dem Anschluß L des Aufnehmers verbunden ist und weiterhin ein Operationsverstärker vorgesehen ist, 45 dessen Eingänge mit je einem Tiefpaß in Verbindung stehen.
- 6. Sensoranordnung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß eine Anzeige (16) vorgesehen ist, die angesteuert wird, 50 wenn die vom Innenwiderstand verursachte Offset-Spannung einen vorgebbaren Schwellenwert überschreitet, wobei die Ansteuerung vorzugsweise mit Hilfe eines Mikrorechners bzw. des Steuergerätes erfolgt.
- 7. Sensoranordnung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß sie zur gleichzeitigen Ermittlung der Radc'rehzahl und der Bremsentemperatur bei ABS- oder ASR- oder ELB- (elektronisch geregelten Bremsen) Systemen 60 eingesetzt wird.
- 8. Sensoranordnung nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, daß bei erkannt er Übertemperatur ein ASR-Bremseingriff unterbunden wird.
- 9. Sensoranordnung nach Anspruch 7, dadurch ge- 65 kennzeichnet, daß die zur Temperaturauswertung erforderlichen Schaltungsteile zumindest teilweise in die Drehzahlfühler-Signalauswerteeinrichtung

Nummer: Int. Cl.⁶:

Offenlegungstag:

DE 44 31 045 A1 G 01 D 21/02 7. März 1996



508 070/196

Nummer: Int. Cl.6:

DE 44 31 045 A1 G 01 D 21/02 7. März 1996

Offenlegungstag:

